

证明

本证明之附件是向本局提交的下列专利申请副本

申 请 日: 2003 08 18

申 请 号: 03 1 53576.3

申请类别: 发明

发明创造名称: Al-Mg-Li-Zr-Er合金

申 请 人: 北京工业大学

发明人或设计人:聚祚仁;金头男;付静波;徐国富;杨军军;邹景霞;秦

肖; 左铁镛



2003 年 11 月 13 日

权利要求书

1、一种 Al-Mg-Li-Zr-Er 合金, 其特征在于, 它包括以下成分: Mg4.9~5.5wt%, Li1.8~2.1wt%, Zr0.08~0.15wt%, Er 0.05~0.70wt%, Al 为余量。

Al-Mg-Li-Zr-Er 合金

一、技术领域

本发明属于金属合金技术领域。

二、 背景技术

铝 锂 合 金 以 其 低 密 度 、 高 弹 性 模 量 等 优 点 在 航 空 航 天 工 业 中 日 益 受 到 重 视。在诸多类型的铝锂合金中,以 1420(Mg4.9~5.5wt%, Li1.8~2.1wt%, Zr0.08~0.15wt%, Al 为余量)为代表的 Al-Mg-Li 系合金的减重效果最佳。 但 是 , 这 种 合 金 还 存 在 韧 性 差 、 各 向 异 性 明 显 以 及 强 度 不 够 高 等 问 题 。 为 进 一步改善合金的性能,原苏联科学工作者(根据魏建锋,何明等的文章,铝钾 合 金 研 究 进 展 , 稀 有 金 属 材 料 与 工 程 , 1994 , 2 , Vol. 23) 通 过 添 加 微 量 稀 十 元素 Sc 的方法对其进行改良,研制出了性能更为有益的 1421 及 1423 等合金。 与 1420 合金相比, 1421 和 1423 合金的特点是强度高,特别是屈服强度和疲 劳 强 度 提 高 较 大 , 可 焊 性 好 , 但 是 合 金 塑 性 明 显 降 低 。 另 外 , 各 国 研 究 者 还 对稀土元素 Ce、La 在 1420 铝锂合金中的作用进行了研究, 虽然这两种稀土 元素对合金某些性能有一定的改善,但依然不是理想的合金元素。本研究小 组发现稀土 Er 对 Al-Mg 系合金有较显著的强化效果, 其强化作用主要来自 Er 元素对 Al 基体的细化以及在晶粒内形成的均匀分布的细小 Al_3Er 相。 Al_3Er 与 AlaSc 结构相同, 属于 Pm3m 空间群, 晶格参数与 Al 基体很接近, 因此, 铝合金中添加 Er 可起到类似 Sc 的改善合金性能的作用(Sc 是对铝合金改性 作用最为有效的微量元素,但 Sc 的价格非常昂贵, 而 Er 的价格仅为 Sc 的 1/40)。本发明进一步将稀土 Er 添加到 1420 铝锂合金中, 结果发现 Er 的加 入能显著细化合金晶粒,大幅度提高合金强度。尽管将 Sc 元素添加到铝锂合 金中也有这种作用,但 Sc 的价格昂贵,通过添加 Sc 来实现铝合金改性将成 倍提高合金成本,只有少量的航天和军工领域的特殊需求能够承受如此高的 价格。然而,通过添加 Er 对铝合金进行改性,合金成本增加很小,因此非常

适合在航空、高速列车、汽车等民用领域内推广应用。1420 铝锂合金是一种发展较为成熟的工业铝合金,对其进行研究可以开发出一系列含 Er 的新型稀土铝锂合金。关于 Al-Mg-Li-Zr-Er 合金的研究至今尚未见任何报道。

三、 发明内容

本发明的目的在于寻找一种价格相对比较便宜的稀土元素,以合适的量加入到 1420 合金中,能与合金发生有效的微合金化作用,从而提高合金的强度,性能,与此同时,对塑性影响不大。

本发明所提供的 A1-Mg-Li-Zr-Er 合金, 其特征在于, 它包括以下成分: $Mg4.9\sim5.5wt\%$, $Li1.8\sim2.1wt\%$, $Zr0.08\sim0.15wt\%$, $Er~0.05\sim0.70wt\%$, A1 为余量。

采用传统的铸锭冶金法制备 Al-Mg-Li-Zr-Er 合金,具体分两步: 首先以高纯 Al、高纯 Zr 以及高纯 Er 为原料, 经真空熔铸制备 Al-Zr、Al-Er 中间合金: 然后以高纯 Al, 高纯 Mg, 高纯 Li 和 Al-Zr、Al-Er 中间合金为原料在真空感应炉中熔炼, 在氩气保护下浇入铜模中制备 Al-Mg-Li-Zr-Er 合金。

实际上,本发明是在 1420 合金基础上加入了 $0.05\sim0.70$ wt%的稀土元素 Er。本发明中,A1-Mg-Li-Zr-Er 合金与 1420 合金相比较有以下特点: 1. 晶粒明显细化,如图 1 所示,图 1(a) 为 1420 合金铸态金相组织,图 1(b) 为 A1-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金铸态金相组织; 2. 时效硬化程度提高,同时提前了时效峰值的出现,如图 2 所示,其中线 (a) 为 A1-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金 170 飞下的时效硬度曲线,线 (b) 为 1420 合金 170 飞下的时效硬度曲线。A1-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金在 170 飞下的时效 硬度曲线。 41-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金在 4170 公下时效 4170 小时即达到峰值,而 4170 合金在同样条件下时效 4170 小时才达到峰值;4170 公司,而延伸率基本不变,由图 4170 可以看出,411-Mg-Li-Zr-Er 合金较 4170 合金的抗拉强度(4170 0) 要化很小。

四、附图说明

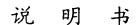




图 1 为合金的铸态金相组织,放大倍数为 100,其中图 1(a)为 1420 铝锂合金,图 1(b)为 Al-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金;

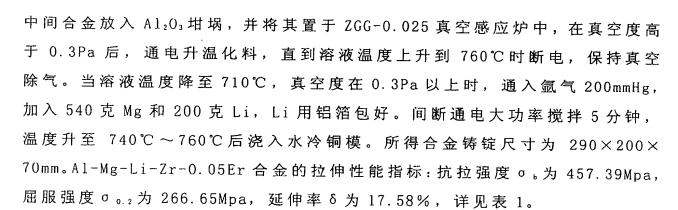
图 2 为合金 170℃下的时效硬度曲线; 线(a)为 Al-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金时效硬度曲线, 线(b) 1420 合金时效硬度曲线;

图 3 为合金在 450 ℃ /0.5h 淬火+120 ℃ /12h 时效的热处理制度下的拉伸性能随着 Er 含量的变化曲线,抗拉强度一σω,屈服强度一σω₂,延伸率一δ。 五、 具体实施方式

熔配 1420 合金和 Al-Mg-Li-Zr-Er 合金,按铸模的容重 10kg 配料。Zr和 Er 等元素均以其与 Al 的中间合金的形式加入,Al、Mg、Li 均选用高纯金属,采用 ZGG-0.025 真空感应炉,真空下熔炼并氩气保护。这里中间合金的制备是以高纯 Al、高纯 Zr、高纯 Er 为原料,采用对掺法在真空感应电炉中熔炼制得,其成分为:Al-3.6wt%Zr、Al-6.2wt%Er。

对比例:采用铸锭冶金方法制备 1420 合金,具体成分见表 1,所用原料为纯度为 99.99%的高纯 A1、纯度为 99.99%的高纯 Mg、纯度为 99.99%的高纯 Li 以及中间合金 A1-3.6wt% Zr,按铸模的容重 10kg 配料。将 8899 克高纯铝和 361 克 A1-Zr 中间合金放入 A1₂0₃坩埚,并将其置于 ZGG-0.025 真空感应炉中,在真空度高于 0.3Pa 后,通电升温化料,直到溶液温度上升到 760℃时断电,保持真空除气。当溶液温度降至 710℃,真空度在 0.3Pa 以上时,通入氩气 200mmHg,加入 540 克 Mg 和 200 克 Li(铝箔包好)。间断通电大功率搅拌 5 分钟,温度升至 740℃~760℃后浇入水冷铜模。所得合金铸锭尺寸为 290×200×70mm。1420 合金的拉伸性能指标: 抗拉强度 ο。为 440.49Mpa,屈服强度 ο。2 为 233.79Mpa,延伸率 δ 为 19.09%,详见表 1。

例 1: 采用铸锭冶金方法制备 Al-Mg-Li-Zr-0.05Er 合金,具体成分见表 1, 所用原料为纯度为 99.99%的高纯 Al、纯度为 99.99%的高纯 Mg、纯度为 99.99%的高纯 Li 以及中间合金 Al-3.6wt%Zr、Al-6.2wt%Er,按铸模的容重 10kg 配料。将 8818 克高纯铝、361 克 Al-Zr 中间合金以及 81 克 Al-6.2Er



例 3: 采用铸锭冶金方法制备 Al-Mg-Li-Zr-0. 2Er 合金,具体成分见表 1, 所用原料为纯度为 99. 99%的高纯 Al、纯度为 99. 99%的高纯 Mg、纯度为 99. 99%的高纯 Li 以及中间合金 Al-3. 6wt% Zr、Al-6. 2wt% Er, 按铸模的容重 10kg 配料。将 8575 克高纯铝、361 克 Al-Zr 中间合金以及 324 克 Al-6. 2Er 中间合金放入 Al₂O₃坩埚,并将其置于 ZGG-0. 025 真空感应炉中,在真空度高于 0. 3Pa 后,通电升温化料,直到溶液温度上升到 760℃时断电,保持真空除气。当溶液温度降至 710℃,真空度在 0. 3Pa 以上时,通入氩气 200mmHg,加入 540 克 Mg 和 200 克 Li,Li 用铝箔包好。间断通电大功率搅拌 5 分钟,



温度升至 740 $^{\circ}$ $^{$

例 4: 采用铸锭冶金方法制备 A1-Mg-Li-Zr-0.35Er 合金,具体成分见表 1, 所用原料为纯度为 99.99%的高纯 A1、纯度为 99.99%的高纯 Mg、纯度为 99.99%的高纯 Li 以及中间合金 A1-3.6wt% Zr、A1-6.2wt% Er, 按铸模的容重 10kg 配料。将 8332 克高纯铝、361 克 A1-Zr 中间合金以及 567 克 A1-6.2Er中间合金放入 A1₂0₃坩埚,并将其置于 ZGG-0.025 真空感应炉中,在真空度高于 0.3Pa 后,通电升温化料,直到溶液温度上升到 760℃时断电,保持真空除气。 当溶液温度降至 710℃,真空度在 0.3Pa 以上时,通入氩气 200mmHg,加入 540 克 Mg 和 200 克 Li,Li 用铝箔包好。间断通电大功率搅拌 5 分钟,温度升至 740℃~760℃后浇入水冷铜模。所得合金铸锭尺寸为 290×200×70mm。A1-Mg-Li-Zr-0.35Er 合金的拉伸性能指标:抗拉强度 σ。为 467.12Mpa,屈服强度 σ。2为 297.02Mpa,延伸率 δ 为 16.4%,详见表 1。

例 5: 采用铸锭冶金方法制备 A1-Mg-Li-Zr-0.55Er 合金,具体成分见表 1, 所用原料为纯度为 99.99%的高纯 A1、纯度为 99.99%的高纯 Mg、纯度为 99.99%的高纯 Li 以及中间合金 A1-3.6wt% Zr、A1-6.2wt% Er,按铸模的容重 10kg 配料。将 8008 克高纯铝、361 克 A1-Zr 中间合金以及 891 克 A1-6.2Er 中间合金放入 $A1_20_3$ 坩埚,并将其置于 ZGG-0.025 真空感应炉中,在真空度高于 0.3Pa 后,通电升温化料,直到溶液温度上升到 760 ℃时断电,保持真空除气。当溶液温度降至 710 ℃,真空度在 0.3Pa 以上时,通入氩气 200mmHg,加入 540 克 Mg 和 200 克 Li,Li 用铝箔包好。间断通电大功率搅拌 5 分钟,温度升至 740 ℃~760 ℃后浇入水冷铜模。所得合金铸锭尺寸为 $290 \times 200 \times 70$ mm。A1-Mg-Li-Zr-0.55Er 合金的拉伸性能指标:抗拉强度 σ 。为 470.24Mpa,屈服强度 σ 。2为 300.05Mpa,延伸率 δ 为 16.4%,详见表 1。

例 6: 采用铸锭冶金方法制备 Al-Mg-Li-Zr-0.70Er 合金, 具体成分见

说明书

表 1, 所用原料为纯度为 99.99%的高纯 A1、纯度为 99.99%的高纯 Mg、纯度为 99.99%的高纯 Li 以及中间合金 A1-3.6wt% Zr、A1-6.2wt% Er, 按铸模的容重 10kg 配料。将 7765 克高纯铝、361 克 A1-Zr 中间合金以及 1134 克 A1-6.2Er 中间合金放入 A1₂0₃坩埚,并将其置于 ZGG-0.025 真空感应炉中,在真空度高于 0.3Pa 后,通电升温化料,直到溶液温度上升到 760℃时断电,保持真空除气。当溶液温度降至 710℃,真空度在 0.3Pa 以上时,通入氩气200mmHg,加入 540 克 Mg 和 200 克 Li, Li 用铝箔包好。间断通电大功率搅拌5 分钟,温度升至 740℃~760℃后浇入水冷铜模。所得合金铸锭尺寸为 290×200×70mm。A1-Mg-Li-Zr-0.70Er 合金的拉伸性能指标:抗拉强度 σ。为 458.34Mpa,屈服强度 σ。2为 272.58Mpa,延伸率 8 为 15.4%,详见表 1。

铸锭制备后,采用 ICP-AES 法,即电感耦合等离子体原子发射光谱法(所用仪器为 LEEMAN SPEC-E 型电感耦合等离子体原子发射光谱仪)检测铸锭化学成分,测试结果如表 1 所示。

取合金铸态试样,在 OLYMPUS-PMG3 金相显微镜下进行组织观察。图 1(a) 和图 1(b) 分别为 1420 合金与 Al-Mg-Li-Zr-0. 2Er 合金的铸态金相组织。由图可见,Al-Mg-Li-Zr-0. 2Er 合金较 1420 合金的铸态组织明显细化。

采用 HBWUV-187.5 型布洛维光学硬度计, 选用洛氏硬度法(钢球直径 1.588mm 负荷 980N)测定试样时效态(450℃×30min 固溶处理后, 170℃下不同时效时间)的硬度,结果如图 2 所示。由图可知稀土元素 Er 可以增大 1420合金的时效硬化程度,同时提前了时效峰值的出现。

铸锭经均匀化退火后,再进行热轧-淬火-冷轧(变形量为 50%),制得 2mm 薄板。将冷轧薄板按国标 GB6397-86 制成标准拉伸试样,在 810MTS (Material Test System)材料试验机上测定试样时效态 (450 $\mathbb C$ × 30min 固溶处理 + 120 $\mathbb C$ × 12h 时效处理)力学性能,测试结果如图 3 所示。图 3 说明,稀土 Er 可以大幅度提高 1420 合金的抗拉强度 σ 。和屈服强度 σ 0.2。在 Er 含量为 0.05 \sim 0.70wt % 的范围内,A1-Mg-Li-Zr-Er 合金的强度均高于 1420 合金强度 (1420

合金的抗拉强度 σ 。为 440.49Mpa,屈服强度 σ 。2为 233.79MPa)。当 Er 含量为 0.55%时,强度达到最大值,即 Al-Mg-Li-Zr-0.55Er 合金时效态抗拉强度 σ 。达 470.24Mpa,屈服强度 σ 。2达 300.05Mpa。Al-Mg-Li-Zr-Er 合金与 1420合金相比,塑性降低不大, 1420合金的延伸率为 δ 为 19.09%,Al-Mg-Li-Zr-Er 合金的延伸率均在 15.4%以上。其中以 Al-Mg-Li-Zr-0.2Er 合金的延伸率 17%为最好。这里稀土 Er 对 1420合金的强化作用主要来自 Er 对晶粒的显著细化作用以及由于 Er 的添加而形成的丰富的亚结构组织,此外稀土 Er 能促进 Al-Mg-Li-Zr 合金强化相的时效析出,大幅度提高合金的时效强度(如图 3 所示)。

表 1 合金的化学成分与性能指标

| 试样 | 合 金 成 分(wt%) | | | | | 性能指标 | | |
|-----|--------------|------|------|------|----|------------------------------|--------------------------------|--------------|
| 编号 | Mg | Li | Zr | Er | Al | 抗拉强度 σ _b (Mpa) | 屈服强度 σ _{0.2} (Mpa) | 延伸率 δ (%) |
| 对比例 | 5.20 | 1.97 | 0.12 | 0 | 余量 | 440.49 | 233.79 | 19.09 |
| 例 1 | 5.05 | 1.91 | 0.08 | 0.05 | 余量 | 457.39 | 266.65 | 17.58 |
| 例 2 | 5.50 | 1.88 | 0.12 | 0.10 | 余量 | 454.9 | 269.28 | 17.2 |
| 例 3 | 4.96 | 1.94 | 0.10 | 0.20 | 余量 | 467.72 | 292.04 | 17 |
| 例 4 | 5.30 | 1.86 | 0.13 | 0.35 | 余量 | 467.12 | 297.02 | 16.4 |
| 例 5 | 5.35 | 2.08 | 0.13 | 0.55 | 余量 | 470.24 | 300.05 | 16.4 |
| 例 6 | 4.90 | 1.83 | 0.15 | 0.70 | 余量 | 458.34 | 272.58 | 15.4 |

